

1/5

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

09-139352

(43) Date of publication of application: 27.05.1997

(51)Int.CI.

H01L 21/22 B65D 85/86 H01L 21/205 H01L 21/68

(21)Application number : 07-297004

(71)Applicant: NEC CORP

(22)Date of filing:

15.11.1995

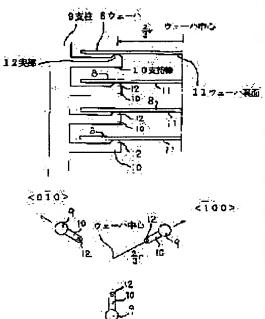
(72)Inventor: KITANO TOMOHISA

(54) WAFER BOAT FOR VERTICAL FURNACE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To suppress the crystal defect due to the weight of a wafer by supporting the back side of the wafer at positions deviated to its periphery at a distance of 2/3 of the wafer radius from the center of the wafer with support bars of posts erected nearly normally to the main face of the wafer.

SOLUTION: A boat to hold a wafer 8 has support posts 9 erected nearly vertically from peripheral positions of the wafer 8 and bars 10 laterally extending to the inward located wafer from the posts 9. Each bar 10 has a rounded protrusion 12 at the inner end to make a point contact with a wafer back side at the position distant 2/3 of the wafer radius to the periphery from the center of the wafer (001) 8.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

15.11.1995

[Date of sending the examiner's decision of

22.12.1998

rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-139352

(43)公開日 平成9年(1997)5月27日

H01L 21/22 511G B65D 85/86 21/205 H01L 21/205 21/68 V 21/68 0333-3E B65D 85/38 R 審査請求 有 請求項の数5 OL (全 7 頁)			•				
B 6 5 D 85/86 H 0 1 L 21/205 21/68 21/205 21/68 V 21/68 0333-3E B 6 5 D 85/38 R (21) 出願番号 特願平7-297004 (71) 出願人 000004237 日本電気株式会社 東京都港区芝五丁目7番1号 (22) 出願日 平成7年(1995)11月15日 (72) 発明者 北野 友久 東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株 式会社内	(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	庁内整理番号	FΙ	_		技術表示箇所
21/205 21/68 V 21/68 V 21/68 V 21/68 B 6 5 D 85/38 R 審査請求 有 請求項の数 5 OL (全 7 頁) (21)出願番号 特願平7-297004 (71)出願人 000004237 日本電気株式会社 東京都港区芝五丁目7番1号 (72)発明者 北野 友久 東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株式会社内	H01L 21/22	5 1 1		H01L	21/22	511G	
21/68 0333-3E B 6 5 D 85/38 R	B65D 85/86				21/205		
審査請求 有 請求項の数5 OL (全 7 頁) (21)出顧番号 特顧平7-297004 (71)出顧人 000004237 日本電気株式会社 東京都港区芝五丁目7番1号 (72)発明者 北野 友人 東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株 式会社内	H01L 21/20	5			21/68	v	
(21)出願番号 特願平7-297004 (71)出願人 000004237 日本電気株式会社 東京都港区芝五丁目7番1号 (72)発明者 北野 友久 東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株 式会社内	21/68		0333-3E	B 6 5 D	85/38	R	
日本電気株式会社 東京都港区芝五丁目7番1号 (72)発明者 北野 友久 東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株 式会社内		_		審査	請求 有	請求項の数5	OL (全 7 頁)
(22)出願日 平成7年(1995)11月15日 東京都港区芝五丁目7番1号 (72)発明者 北野 友久 東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株 式会社内	(21) 出願番号 特願平7-297004			(71)出願/	•		
(72)発明者 北野 友久 東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株 式会社内							_
東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株式会社内	(22)出願日	平成7年(1995)11月	15日	(1号
式会社内				(72)発明和			4 D H-L-SER
							17 日本电文(外
(4)10座八 升程工 首新 中				(7.4) (D.DH			
				(74)109)	人 升硅工	百野 中	
				1			

(54)【発明の名称】 縦型炉用ウェーハポート

(57)【要約】

【課題】 ウェーハの自重による応力発生を抑制する。 【解決手段】 ウェーハ8の主面に対しほぼ垂直に立て られた複数本の支柱9に設けられた支持棒10がウェー ハ中心から周辺側にウェーハ半径の2/3の距離だけ片 寄った位置でウェーハ裏面部の<100>あるいは<1 10>結晶方位を保持する。

2

【特許請求の範囲】

【請求項1】 複数本の支柱と、支持棒とを有し、ウェーハを上下に間隔を置いて複数段に保持する縦型炉用ウェーハボートであって、

1

複数本の支柱は、ウェーハの周辺位置でウェーハ主面に ほぼ垂直に立上って設けられたものであり、

支持棒は、前記支柱に横向きに設けられ、ウェーハ半径 の2/3の距離だけウェーハ中心から周辺部に片寄った 位置でウェーハ裏面を支持するものであることを特徴とする縦型炉用ウェーハボート。

【請求項2】 ウェーハは、(001)ウェーハであり、

前記支持棒は、ウェーハ裏面部の<100>或いは<1 10>結晶方位で支持するものであることを特徴とする 請求項1に記載の縦型炉用ウェーハボート。

【請求項3】 前記支持棒は、ウェーハ裏面に点接触して支持するものであることを特徴とする請求項2に記載の縦型炉用ウェーハボート。

【請求項4】 前記支持棒は、ウェーハ裏面に線接触して支持するものであることを特徴とする請求項2に記載 20の縦型炉用ウェーハボート。

【請求項5】 前記支持棒は、ウェーハ裏面に面接触して支持するものであることを特徴とする請求項2に記載の縦型炉用ウェーハボート。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、縦型熱処理装置に 具備するウェーハボート、特に縦型拡散炉、縦型気相成 長炉に具備する縦型用ウェーハボートに関するものであ る。

[0002]

【従来の技術】従来、縦型拡散炉及び気相成長炉に具備する縦型用ウェーハボートは、ウェーハと接する保持部において、ウェーハとボートの支持部との熱伝導の差に伴ってウェーハに熱歪みが加わり、結晶欠陥を生じさせてしまうという問題があった。この問題を解決するため、ウェーハボートには、3点あるいは4点でウェーハを保持する構造とし、ウェーハを支持する支持部がボート支柱から棒状に突き出し、且つウェーハ周辺端部及びウェーハ周辺裏面がそれぞれボート支柱と支持部とで面を触するようにしたボートが使用されている(特公昭61-191015号参照)。

【0003】またウェーハの厚みより若干厚い溝がボート支柱に形成され、その溝部にウェーハ周辺端部及びウェーハ裏面周辺が面接触して支持されるウェーハボートが使用されている。

【0004】一方、ウェーハボートへのウェーハを出し入れする際に、ウェーハボートの支持部とウェーハ周辺部の接触面積が大きいために、ウェーハ周辺部に微小な傷が入ったり、熱伝導の差異から接触部分において、ウ 50

ェーハに結晶欠陥を発生させるという問題があった。この問題を解決するウェーハボートが特開平2-17633号及び特開平2-102523号に開示されており、このウェーハボートは図8に示すように、ウェーハ主面にほぼ垂直に立てられた複数本の支柱9に支持棒10を横向きに取付け、支持棒10でウェーハ8の端部より約1cm離れたウェーハ裏面11を点接触あるいは線接触することにより、ウェーハ8を保持するようになっていた。

10 [0005]

【発明が解決しようとする課題】ところで、ウェーハの大口径化に伴い、特に約30cm(12インチ)サイズ以上のウェーハになってくるとウェーハの自重によってウェーハが撓み、ついにはスリップ等の結晶欠陥が発生する。図9は、1200℃の雰囲気中でウェーハ周辺部を保持した際に、自重によりウェーハに加わる最大の応力をウェーハ径及びウェーハ厚みを変化させて計算したものである。計算に用いたプログラムはANYSISであり、有限要素法によるものである。

20 【0006】通常用いられている厚さ0.7mmの6インチサイズのウェーハでは0.0235Kgf/mm²の最大応力が発生するが、同じ厚みで12インチサイズのウェーハになると、0.094Kgf/mm²の最大応力となる。12インチサイズのウェーハで6インチサイズのウェーハと同じ自重による応力値に抑制するためには、3mm程度の厚みを必要とすることがわかり、経済的にもウェーハ搬送等の生産面においても非現実的である。このようにウェーハ自重による結晶欠陥が発生することが、従来の技術で述べたウェーハとボートの支持部との熱伝導の差に伴う結晶欠陥の発生より深刻な問題である。

【0007】したがって、ウェーハ自重による結晶欠陥 の発生を抑制するのに適したウェーハボートの開発が不 可欠である。この際に、ウェーハ面内の温度差による熱 応力によって発生するスリップ抑制にも注意を払う必要 がある。

【0008】本発明の目的は、ウェーハが大口径約30cm(12インチ)サイズになっても、通常のウェーハ厚さで自重による応力を低減でき、かつ熱応力の影響を受けにくい縦型炉用ウェーハボートを提供することにある。

[0009]

【課題を解決するための手段】前記目的を達成するため、本発明に係る縦型炉用ウェーハボートは、複数本の支柱と、支持棒とを有し、ウェーハを上下に間隔を置いて複数段に保持する縦型炉用ウェーハボートであって、複数本の支柱は、ウェーハの周辺位置でウェーハ主面にほぼ垂直に立上って設けられたものであり、支持棒は、前記支柱に横向きに設けられ、ウェーハ半径の2/3の距離だけウェーハ中心から周辺部に片寄った位置でウェ

3

ーハ裏面を支持するものである。

【0010】またウェーハは、(001)ウェーハであり、前記支持棒は、ウェーハ裏面部の<100>或いは<110>結晶方位で支持するものである。

【0011】また前記支持棒は、ウェーハ裏面に点接触 して支持するものである。

【0012】また前記支持棒は、ウェーハ裏面に線接触 して支持するものである。

【0013】また前記支持棒は、ウェーハ裏面に面接触 して支持するものである。

【0014】本発明においては、ウェーハ主面にほぼ垂直に立てられた複数本の支柱と該各支柱に設けた支持棒にてウェーハ裏面を支持する位置は、ウェーハ半径

(r)の2/3の距離だけウェーハの中心から周辺側に 片寄った位置に設定し、その位置でウェーハ裏面を保持 することにより、ウェーハ自重による応力を低減させて いる。以下にその根拠を示す。図10は、1200℃の 雰囲気中にて厚さ0.7mmの約30cm(12イン チ)サイズのウェーハをウェーハ裏面の様々な位置で保 持した際の最大応力を示したものである。計算に用いた 20 プログラムはANYSISであり、有限要素法によるも のである。

【0015】ウェーハ周辺部を保持した場合には、前述した通り0.094 K g f /m m^2 の最大応力がかかる。ウェーハ半径01/3 の距離だけウェーハの中心から周辺側に片寄った位置でウェーハを保持した場合には、0.112 K g f /m m^2 の最大応力が発生し、ウェーハ周辺部を保持した場合より大きな応力が発生する。一方、ウェーハ半径02/3 の距離だけウェーハの中心から周辺側に片寄った位置でウェーハを保持した場 30合には、0.028 K g f /m m^2 の最大応力となり、ウェーハ自重による応力が抑制された状態となる。

【0016】通常、均一な円盤形状の重心は円の中心より半径の2/3離れた位置にあり、この重心位置で支持することにより、自重による応力を極小にすることができる。上述した計算結果が示す通り、厚さ0.7mmの約30cm(12インチ)サイズのウェーハにおいても、ウェーハ半径の2/3の距離だけウェーハ中心から周辺側に離れた領域を保持することにより、ウェーハ自重による最大応力を、現状のウェーハ周辺部を保持して40いる約15cm(6インチ)サイズのウェーハの自重による応力値(0.0235Kgf/mm²)近くまで低減することが可能となる。

【0017】一方、ウェーハ自重による応力のウェーハボートの支持位置依存性をX線回折法を用いて、実験の立場から検証した。線源としてはCuを用い、モノクロメータとして反りが無視できる厚さ1cmの(001)シリコン結晶を用いた。モノクロメータ結晶とウェーハボート支持位置に置かれた(001)ウェーハ間で、

(+, -)の平行配置を設置することにより、歪みに敏 50 を示す縦断面図である。図1において、縦型の抵抗加熱

感なX線回折光学系を構築した。

【0018】本光学系を用いて、ウェーハからの(40 0) 反射によるロッキングカーブを測定し、そこから得 られる半値幅を求めた。図11は、求められた半値幅の ボート支持位置依存性を示す。ウェーハボート支持位置 がウェーハ半径の2/3の距離だけウェーハ中心から周 辺側に片寄った位置で半値幅が約25cm(10イン チ)と極小となっている。ウェーハボート支持位置がウ ェーハ半径の2/3の距離だけウェーハ中心から周辺側 に片寄った位置から更に離れると半値幅が増加してお り、自重による歪み量が増加していることを示してい る。この結果は、ウェーハ半径の2/3の距離だけウェ ーハ中心から周辺側に片寄った位置を支持することによ って、ウェーハ自重による歪みを最小にすることができ ることを示しており、自重によるスリップ抑制に効果を 発揮する。今回の結果は、厚さ0.7μmのウェーハに 対する結果であるが、ウェーハの厚さが変化すると半値 幅の値は変化するが、半値幅が極小となるウェーハボー ト支持位置はウェーハ半径の2/3の距離だけウェーハ 中心から周辺側に片寄った位置であることには変わらな

【0019】本発明においては、(001)ウェーハ主面にほぼ垂直に立てられた複数本の支柱と該各支柱に設けた支持棒が(001)ウェーハ裏面部の<100>あるいは<110>結晶方位でウェーハを保持することにより、スリップ発生を抑制する。以下にその根拠を示す。

【0020】熱応力は、入出炉時にウェーハ面内に温度差が生じると発生する。その際に、熱応力が臨界せん断応力 f を越えると、スリップが発生する。一方、シリコン製ウェーハのスリップは12のすべり系に支配されており、熱応力 F がすべり系に及ぼす効果は次式で与えられる。

 $f = F c o s \alpha \cdot c o s \beta$

ここで、αは熱応力とすべり面の法線のなす角度、βは 熱応力とすべり方向とのなす角度である。熱応力Fとしては、接線方向の応力σが支配的となるため、この応力が働いたときに、12のすべり系に対して各ウェーハ結晶方位でのcosα・cosβを計算した(図12)。【0021】その結果、ウェーハの<110>及び<100>結晶方位でこの値が最小となる。ある一定の熱応力がウェーハに加えられたときに、最もfの値を越えにくい結晶方位、言い換えればスリップが発生しにくい結晶方位といえる。従って、ここを支持することが望まれる

[0022]

【発明の実施の形態】以下、本発明について図面を参照 にして詳細に説明する。

【0023】(実施形態1)図1は本発明の実施形態1 を示す縦断面図である。図1において、縦型の抵抗加熱

4

炉1内に設置された反応管は、内外2重の外管2及び内管3から構成されており、これらは架台4に保持されている。内管3には反応ガス供給のためのノズル5が設けられている。ボート6は、内管3内に縦軸のまわりに回転可能に設置され、ボート6には(001)ウェーハ8が上下任意の間隔をあけて保持されている。

【0024】図2は、図1中に破線で囲まれた領域Aを拡大した縦断面図であり、ボート支持部の構成をより詳細に説明するものである。(001)ウェーハ8を保持するボート6は、複数本の支柱9と、支持棒10とを有10している。複数本の支柱9は、ウェーハ8の周辺位置ではぼ垂直に立上って設けられており、支持棒10は各支柱9から内方のウェーハ側に向けて横方向に張り出して設けられている。支持棒10の内端には丸みを帯びた突部12が形成されている。支持棒10の突部12は、ウェーハ半径の2/3の距離だけ(001)ウェーハの中心から周辺部に片寄ったウェーハ裏面11に点接触して保持するようになっている。

【0025】図3は図2の平面図であるが、ウェーハ半径の2/3の距離だけ(001)ウェーハ中心から周辺 20部に片寄った(001)ウェーハ裏面の<01(バー、反位)0>、<1(バー、反位)0>、<110>結晶方位の3箇所を支柱9に設置された支持棒10の突部12で保持する。

【0026】本発明に係るウェーハボートを用いて、約30cm(12インチ)サイズのウェーハ8を20mmの等間隔で20枚を上下に積み重ね、ランピングレート10℃/minで1100℃、窒素中で熱処理を施した。従来のウェーハボートを用いた場合、ウェーハのボートに保持された部分において30mm以上のスリップ 30が多数発生したが、本実施形態1に係る縦型用ウェーハボートを用いると、ウェーハのボートに保持された部分においてスリップは発生していないことが分かった。

【0027】(実施形態2)図4は、図1中に破線で囲まれた領域Aを拡大した縦断面図であり、実施形態2に係わるボート支持部の構成をより詳細に説明するものである。(001)ウェーハ8を保持するボート6には、支柱9より支持棒10が内方のウェーハ側に向けて横方向に張り出して設けられており、ウェーハ半径2/3の距離だけウェーハ中心から周辺側に片寄った位置でウェ 40ーハ裏面11を支持する支持棒10の表面が丸みを帯び弧状になった線条部13となっており、線条部13をウェーハ裏面11に線接触させてウェーハ8を保持している。その他の構成は図2に示した実施形態1と同じである

【0028】図5は、図4の平面図である。本実施形態2では、(001)ウェーハ中心から周辺側にウェーハ半径の2/3の距離だけ片寄った位置で(001)ウェーハ裏面の<01(バー,反位)0>,<1(バー,反位)0>,<110>結晶方位の3箇所を支柱9に設50

6

置された支持棒10の線条部13で保持するようになっている。本ウェーハボートを用いて、約30cm(12インチ)サイズのウェーハ8を20mmの等間隔で20枚を上下に積み重ね、ランピングレート15℃/minで1100℃、窒素中で熱処理を施した。従来のウェーハボートを用いた場合、ウェーハのボートに保持された部分において30mm以上のスリップが多数発生したが、本実施形態の縦型用ウェーハボートを用いると、ウェーハのボートに保持された部分においてスリップは発生していないことが分かった。

【0029】(実施形態3)図6は、図1中に破線で囲まれた領域Aを拡大した縦断面図であり、実施形態3に係わるボート支持部の構成をより詳細に説明するものである。ウェーハ8を保持するボート6には、支柱9より支持棒10が内方のウェーハ側に向けて横方向に張り出して設けられており、ウェーハ中心から周辺側にウェーハ半径2/3の距離だけ片寄った位置でウェーハ裏面11に面接触する環状のリング14が支持棒10の内端に渡って設けられており、支持棒10のリング14がウェーハ裏面に面接触してウェーハを保持するようになっている。

【0030】図7は、図6の平面図であるが、ウェーハ中心からウェーハ半径2/3の距離だけ周辺側に片寄った位置でウェーハ裏面を支柱9に設置された支持棒10のリング14で保持する。本ウェーハボートを用いて、約30cm(12インチ)サイズのウェーハ8を20mmの等間隔で20枚を充填して、ランピングレート20℃/minで1100℃、窒素中で熱処理を施した。従来のウェーハボートを用いた場合、ウェーハのボートに保持された部分において30mm以上のスリップが多数発生したが、本実施形態の縦型用ウェーハボートを用いると、ウェーハのボートに保持された部分においてスリップは発生していないことが分かった。

【0031】尚、実施形態では、縦型拡散炉を対象としたが、気相成長炉の縦型ウェーハボートにも同様に適用することができる。

[0032]

【発明の効果】以上説明したように本発明によれば、ウェーハが大口径化された際のウェーハ自重による応力発生を抑制し、熱応力の影響を受けにくくすることができ、縦型拡散炉及び縦型気相成長炉における熱処理時にウェーハとボートとの接触部分での結晶欠陥の発生を防止することができる。その結果、結晶欠陥によるデバイス特性への影響が削除され、デバイスの歩留り向上に著しい効果をもたらすことができる。

【0033】さらにウェーハ裏面部の<100>あるいは<110>結晶方位でウェーハを保持することにより、支持部分でのスリップ発生を抑制することができる

) 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施形態を説明するための縦型拡散炉 (気相成長炉)を示す縦断面図である。

[図2] 本発明の実施形態1を説明するための縦型用ウ ェーハボートを示す縦断面図である。

【図3】本発明の実施形態1を説明するための縦型用ウ ェーハボートを示す平面図である。

【図4】本発明の実施形態2を説明するための縦型用ウ ェーハボートを示す縦断面図である。

【図5】本発明の実施形態2を説明するための縦型用ウ ェーハボートを示す平面図である。

【図6】本発明の実施形態3を説明するための縦型用ウ ェーハボートを示す縦断面図である。

【図7】本発明の実施形態3を説明するための縦型用ウ ェーハボートを示す平面図である。

【図8】従来の縦型用ウェーハボートを説明する縦断面 図である。

【図9】ウェーハ自重による最大応力のウェーハ径及び 厚み依存性を示す図である。

【図10】厚み0.7mmの12インチサイズのウェー

ハの自重による最大応力の保持位置依存性を示す図であ*20 14 リング

*る。

【図11】回折X線半値幅のボート位置依存性を示す図 である。

【図12】接線応力に対する各すべり系のcos a·c osβ値を示す図である。

【符号の説明】

1 抵抗加熱炉

2 外管

3 内管

4 架台 10

5 ノズル

6 ボート

7 ウェーハ

8 (001) ウェーハ

9 支柱

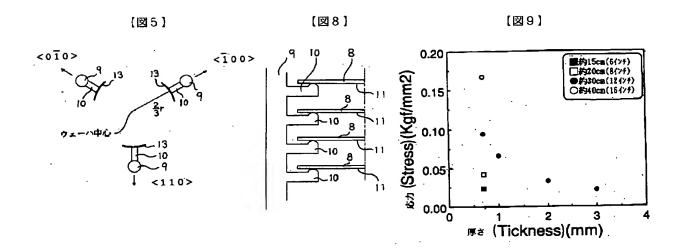
10 支持棒

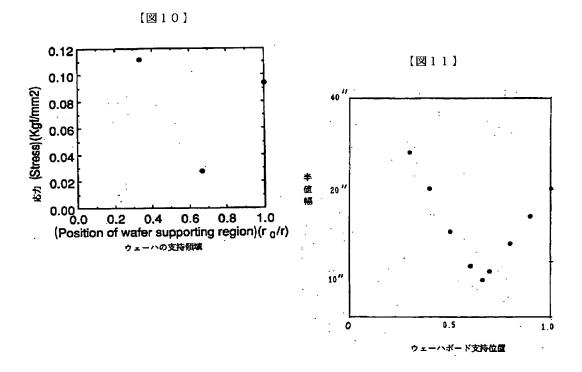
11 ウェーハ裏面

12 突部

13 線条部

【図2】 【図7】 【図1】 2外管 3内智 1抵抗加熱炉 12突部 10支持# -12 11ウェーハ裏面 -10 g, 【図4】 【図6】 [図3] 14リンク 13線条部 <010> 0 <100>





【図12】

